Docket No.: 5000-5148

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Tomoji TARUTANI; Masaki OTA; Hisato KAWAMURA; Yoshinori INOUE; and Masahiro

Applicant(s):

KAWAGUCHI

Serial No.:

TBA

Group Art Unit:

TBA

Filed:

Herewith

Examiner:

TBA

For:

VARIABLE DISPLACEMENT COMPRESSOR

Customer No.:

27123

CLAIM TO CONVENTION PRIORITY

Mail Stop Patent Application Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In the matter of the above-identified application and under the provisions of 35 U.S.C. §119 and 37 C.F.R. §1.55, applicant(s) claim(s) the benefit of the following prior application(s):

Application(s) filed in:

Japan

In the names of:

KABUSHIKI KAISHA TOYOTA JIDOSHOKKI

Serial No(s):

2003-056112

Filing Date(s):

March 3, 2003

 \boxtimes

Pursuant to the Claim To Priority, applicant(s) submit a duly certified copy of the said

foreign application herein.

Respectfully submitted,

MORGAN & FINNEGAN, L.L.P.

Dated: February 27, 2004

By:

Steven F. Meyer

Registration No. 35,613

Correspondence address:

MORGAN & FINNEGAN, L.L.P.

345 Park Avenue

New York, NY 10154-0053

(212) 758-4800 Telephone

(212) 751-6849 Facsimile

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 3月 3日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-056112

[ST. 10/C]:

[JP2003-056112]

出 願

Applicant(s):

人

株式会社豊田自動織機

.

2003年11月12日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康



【書類名】

特許願

【整理番号】

PY20022711

【提出日】

平成15年 3月 3日

【あて先】

特許庁長官 殿

【国際特許分類】

F04B 27/08

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地 株式会社 豊田自動

織機 内

【氏名】

樽谷 知二

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地 株式会社 豊田自動

織機 内

【氏名】

太田 雅樹

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地 株式会社 豊田自動

織機 内

【氏名】

川村 尚登

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地 株式会社 豊田自動

織機 内

【氏名】

井上 宜典

【発明者】

【住所又は居所】

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地 株式会社 豊田自動

織機 内

【氏名】

川口 真広

【特許出願人】

【識別番号】

000003218

【氏名又は名称】 株式会社 豊田自動織機

【代理人】

【識別番号】

100068755

【弁理士】

【氏名又は名称】

恩田 博宣

【選任した代理人】

【識別番号】

100105957

【弁理士】

【氏名又は名称】

恩田 誠

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

002956

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9721048

【プルーフの要否】

【書類名】 明細書

【発明の名称】 容量可変型圧縮機

【特許請求の範囲】

【請求項1】 シリンダブロックに形成されたシリンダボアには片頭型のピストンが収容され、ハウジングに回転可能に支持された駆動軸には回転支持体が一体回転可能に設けられ、前記駆動軸にはカムプレートがスライド移動可能でかつ傾動可能に支持され、前記回転支持体と前記カムプレートとの間にはヒンジ機構が介在され、前記駆動軸の回転運動が前記回転支持体、前記ヒンジ機構及び前記カムプレートを介して前記ピストンの往復運動に変換されるとともに、前記カムプレートが前記ヒンジ機構の案内によって前記駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量を変更可能であって、前記駆動軸上において前記カムプレートとシリンダブロックとの間の位置にはバネ座が設けられ、該バネ座と前記カムプレートとの間には前記カムプレートを傾角増大方向に付勢する付勢バネが介在された容量可変型圧縮機において、

前記駆動軸上に前記カムプレート側が小径となる段差部を一体形成し、前記段 差部の壁面を前記バネ座として用いたことを特徴とする容量可変型圧縮機。

【請求項2】 シリンダブロックに形成されたシリンダボアには片頭型のピストンが収容され、ハウジングに回転可能に支持された駆動軸には回転支持体が一体回転可能に設けられ、前記駆動軸にはカムプレートがスライド移動可能でかつ傾動可能に支持され、前記回転支持体と前記カムプレートとの間にはヒンジ機構が介在され、前記駆動軸の回転運動が前記回転支持体、前記ヒンジ機構及び前記カムプレートを介して前記ピストンの往復運動に変換されるとともに、前記カムプレートが前記ヒンジ機構の案内によって前記駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量を変更可能であって、前記駆動軸上において前記カムプレートとシリンダブロックとの間の位置には、前記カムプレートの最小傾角を当接規定する最小傾角規定部が設けられた容量可変型圧縮機において、

前記駆動軸上に前記カムプレート側が小径となる段差部を一体形成し、前記段 差部の壁面を前記最小傾角規定部として用いたことを特徴とする容量可変型圧縮 機。 【請求項3】 前記駆動軸は、駆動軸本体と該駆動軸本体のシリンダブロック側の端部に連設された円柱状のベアリング部とを備えており、前記シリンダブロックには前記ベアリング部の外周面とで滑り軸受面を構成する内周面を有する収容部が形成され、前記駆動軸はベアリング部及び収容部を介することでハウジングに回転可能に支持されており、前記ベアリング部は駆動軸本体の端部より大径であって、前記段差部は前記ベアリング部と前記駆動軸本体の端部との径差によって構成されている請求項1又は2に記載の容量可変型圧縮機。

【請求項4】 前記駆動軸本体と前記ベアリング部とは別体とされており、 前記駆動軸本体に前記ベアリング部が組み付けられることで駆動軸が構成されて いる請求項3に記載の容量可変型圧縮機。

【請求項5】 前記ベアリング部には、シリンダボアと吸入圧力領域との間のガス通路を駆動軸の回転に同期して開閉可能なロータリバルブの機能が付与されている請求項3又は4に記載の容量可変型圧縮機。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、例えば車両用空調装置に用いられて冷媒ガスの圧縮を行うとともに 、吐出容量を変更可能な構成を有する容量可変型圧縮機に関する。

[0002]

【従来の技術】

例えば、容量可変型斜板式圧縮機においては、シリンダブロックに形成された シリンダボアに片頭型のピストンが収容されている。ハウジングに回転可能に支 持された駆動軸には、回転支持体が一体回転可能に設けられている。駆動軸には 、斜板がスライド移動可能でかつ傾動可能に支持されている。回転支持体と斜板 との間にはヒンジ機構が介在されている。

[0003]

従って、前記駆動軸の回転運動が回転支持体、ヒンジ機構及び斜板を介してピストンの往復運動に変換されるとともに、斜板がヒンジ機構の案内によって駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量を変更可能である。斜板の

駆動軸に対する傾角は、該斜板における駆動軸付近の部位たる中央部がシリンダ ブロックに近づくことにより減少されるとともに、斜板の中央部がシリンダブロ ックから遠ざかることにより増大される。

[0004]

さて、前記容量可変型斜板式圧縮機としては、例えば、該圧縮機の最小吐出容量からの容量復帰(容量増大)性を良好とするために、斜板を傾角増大方向に付勢する付勢バネを備えたものが存在する(例えば、特許文献1参照。)。また、前記容量可変型斜板式圧縮機としては、斜板の最小傾角を当接規定する最小傾角規定部を備えたものが存在する(例えば、特許文献2参照。)。

[0005]

即ち、特許文献1の技術においては、駆動軸上にスリーブがスライド移動可能に遊嵌されており、スリーブの枢軸には斜板が傾動可能に支持されている。駆動軸上においてスリーブとシリンダブロックとの間の位置には、サークリップが嵌合固定されている。サークリップとスリーブとの間には、該スリーブを介して斜板の中央部をシリンダブロックから遠ざかる方向に付勢する付勢バネが介在されている。また、特許文献2の技術においては、駆動軸において斜板とシリンダブロックとの間の位置にサークリップが嵌合固定され、斜板の最小傾角は該斜板の中央部がサークリップに当接することで規定される。

[0006]

【特許文献1】

特開平5-79456号公報(第3頁、図1)

【特許文献 2】

特開2001-107851号公報(第4頁、図1)

[00007]

【発明が解決しようとする課題】

ところが、前記特許文献1及び特許文献2の技術では、駆動軸と別体のサークリップを用いているため、容量可変型斜板式圧縮機を構成する部品点数が増加する問題があった。また、サークリップを装着するための溝を駆動軸に加工する必要があり、該駆動軸の加工工数つまり容量可変型斜板式圧縮機の加工工数が増加

する問題があった。

[00008]

本発明の目的は、容量可変型圧縮機の部品点数及び加工工数を削減することにある。

[0009]

【課題を解決するための手段】

上記目的を達成するために請求項1に記載の容量可変型圧縮機では、駆動軸上においてカムプレートとシリンダブロックとの間の位置には、カムプレート側が小径となる段差部が一体形成されている。段差部の壁面はバネ座として用いられている。そして、バネ座とカムプレートとの間には、カムプレートを傾角増大方向に付勢する付勢バネが介在されている。このように、バネ座を駆動軸に一体形成することで、特許文献1のサークリップを廃止できる。サークリップの廃止により、容量可変型圧縮機の部品点数及び加工工数を削減できる。

[0010]

上記目的を達成するために請求項2に記載の容量可変型圧縮機では、駆動軸上においてカムプレートとシリンダブロックとの間の位置には、カムプレート側が小径となる段差部が一体形成されている。段差部の壁面は最小傾角規定部として用いられている。そして、カムプレートの最小傾角は、最小傾角規定部によって当接規定される。このように、最小傾角規定部を駆動軸に一体形成することで、特許文献2のサークリップを廃止できる。サークリップの廃止により、容量可変型圧縮機の部品点数及び加工工数を削減できる。

[0011]

請求項3の発明は請求項1又は2において、前記駆動軸は、駆動軸本体と該駆動軸本体のシリンダブロック側の端部に連設された円柱状のベアリング部とを備えている。シリンダブロックには、前記ベアリング部の外周面とで滑り軸受面を構成する内周面を有する収容部が形成されている。駆動軸は、ベアリング部及び収容部を介することでハウジングに回転可能に支持されている。このように、駆動軸を回転可能に支持するベアリングに、構造が簡単な滑り軸受を用いることで、例えば、転がり軸受を採用する場合と比較して、容量可変型圧縮機の構成の簡

素化を図り得る。

[0012]

そして、本発明において前記ベアリング部は駆動軸本体の端部より大径であって、前記段差部はベアリング部と駆動軸本体の端部との径差によって構成されている。大径なベアリング部は、その外周面の面圧を低くすることができる。また、大径なベアリング部は、その周速を高めることができ、例えば、容量可変型圧縮機が高負荷でかつ低回転速度の状態においても、ベアリング部の外周面と収容部の内周面との間の油膜切れを防止することができる。

[0013]

つまり、本発明においては、ベアリング部及び収容部を大径とすることで両者による滑り軸受の耐久性を向上させるとともに、該耐久性向上の副産物として径差が生じたベアリング部と駆動軸本体の端部との間を、段差部として有効利用している。

[0014]

請求項4の発明は請求項3において、前記駆動軸本体と前記ベアリング部とは 別体とされている。そして、前記駆動軸本体に前記ベアリング部が組み付けられ ることで駆動軸が構成されている。従って、例えば、ベアリング部の形状寸法や 材質が、駆動軸本体の加工上や機能上の都合により限定されることを防止でき、 滑り軸受としての機能を優先した、形状寸法や材質の選択が可能となる。

[0015]

請求項5の発明は請求項3又は4において、ベアリング部の好適な一態様について言及するものである。即ち、前記ベアリング部には、シリンダボアと吸入圧力領域との間のガス通路を駆動軸の回転に同期して開閉可能なロータリバルブの機能が付与されている。機能(ベアリング機能及びロータリバルブ機能)の集約は、容量可変型圧縮機の部品点数の低減につながる。

$[0\ 0\ 1\ 6]$

【発明の実施の形態】

以下に、本発明を、車両用空調装置に用いられて冷媒ガスの圧縮を行う容量可 変型斜板式圧縮機(以下、単に圧縮機とする)に具体化した第1及び第2実施形 態について説明する。なお、第2実施形態においては第1実施形態との相違点についてのみ説明し、同一又は相当部材には同じ番号を付して説明を省略する。

[0017]

○第1実施形態

(圧縮機)

図1は圧縮機の縦断面図であって、該図の左方を圧縮機の前方とし、右方を後方とする。圧縮機は、シリンダブロック11と、その前端に接合固定されたフロントハウジング12と、シリンダブロック11の後端に弁・ポート形成体13を介して接合固定されたリヤハウジング14とを備えている。シリンダブロック11、フロントハウジング12及びリヤハウジング14はそれぞれアルミニウム系の金属材料により製作されており、複数(図面では一つのみ示す)の通しボルト20によって締結固定されて圧縮機のハウジング10を構成している。つまり、シリンダブロック11は、圧縮機のハウジング10の一部を構成している。

[0018]

前記シリンダブロック11とフロントハウジング12とで囲まれた領域にはクランク室15が区画されている。クランク室15内には、シャフト16が回転可能に配設されている。シャフト16は鉄系の金属材料により構成されている。シャフト16は、車両の走行駆動源(外部駆動源)であるエンジンEgに動力伝達機構PTを介して作動連結されており、エンジンEgから動力の供給を受けて回転される。

[0019]

前記シャフト16は、転がり軸受よりなるラジアルベアリング18を介してフロントハウジング12に支持されている。フロントハウジング12とシャフト16との間には軸シール部材19が介在されている。クランク室15においてシャフト16上には、回転支持体21が一体回転可能に固定されている。回転支持体21とフロントハウジング12の内壁面12aとの間には、スラストベアリング17が介在されている。クランク室15内には、カムプレートとしての斜板23が収容されている。斜板23の中央部に設けられた挿通孔23aにはシャフト16が挿通されており、斜板23はシャフト16にスライド移動可能で、かつ、シ



ャフト16の軸線Lに対する傾角(軸線Lと直交する平面との間でなす角)を変 更可能に支持されている。

[0020]

前記回転支持体21と斜板23との間にはヒンジ機構24が介在されている。 ヒンジ機構24は、回転支持体21の周縁部に形成された支持アーム36と、斜板23に止着されたガイドピン37とからなっている。支持アーム36のガイド孔36aにはガイドピン37の球状部37aがスライド可能に嵌入されている。 従って、斜板23は、ヒンジ機構24を介した回転支持体21との間でのヒンジ連結、及び挿通孔23aを介したシャフト16の支持により、回転支持体21及びシャフト16と同期回転可能であるとともに、シャフト16の軸線し方向へのスライド移動を伴いながらシャフト16に対して傾動可能となっている。

[0021]

前記シリンダブロック11には、複数(図面では一つのみ示す)のシリンダボア11aがシャフト16の軸線Lを取り囲むようにして貫通形成されている。片頭型のピストン25は、各シリンダボア11aに往復動可能に収容されている。シリンダボア11aの前後開口は、弁・ポート形成体13及びピストン25によって閉塞されており、このシリンダボア11a内にはピストン25の往復動に応じて体積変化する圧縮室26が区画されている。各ピストン25は、シュー27を介して斜板23の外周部に係留されている。従って、シャフト16の回転にともなう斜板23の回転が、シュー27を介してピストン25の往復動に変換される。

[0022]

前記リヤハウジング14内には、吸入圧力領域としての吸入室28、及び吐出室29がそれぞれ区画形成されている。吸入室28はリヤハウジング14の中央部に形成されており、吐出室29は吸入室28の外周を取り囲むようにして形成されている。弁・ポート形成体13には、圧縮室26と吐出室29とを連通する吐出ポート32、及び吐出ポート32を開閉するリードバルブよりなる吐出弁33がそれぞれ形成されている。シリンダブロック11にはロータリバルブからなる吸入弁機構35が設けられている。

[0023]

前記吸入室28の冷媒ガスは、各ピストン25の上死点位置から下死点側への移動により、吸入弁機構35を介して圧縮室26に吸入される(吸入行程)。圧縮室26に吸入された冷媒ガスは、ピストン25の下死点位置から上死点側への移動により所定の圧力にまで圧縮され、弁・ポート形成体13の吐出ポート32及び吐出弁33を介して吐出室29に吐出される(圧縮・吐出工程)。

[0024]

(吸入弁機構35)

前記シリンダブロック11には、シリンダボア11aに囲まれた中心部に、円柱状の収容部42が貫通形成されている。収容部42と各圧縮室26とは、シリンダブロック11に形成された複数(図面では一つのみ示す)の吸入連通路43を介してそれぞれ連通されている。吸入連通路43の収容部42側の端部は、該収容部42の内周面42aで開口されている(開口43a)。

[0025]

前記収容部42内には、円柱状のロータ41が回転可能に収容されている。ロータ41はアルミニウム系の金属材料により構成されている。ロータ41は、前側の小径部41aと後側の大径部41bとが軸線L方向に連接されてなる。ロータ41は、シャフト16の後端面に形成された圧入凹部16aに小径部41aを以て圧入されることで、シャフト16に固定されている。従って、シャフト16とロータ41は一軸様をなしており、ロータ41はシャフト16の回転、つまりはピストン25の往復動に同期して回転される。

(0026)

前記ロータ41の大径部41bの外周面41cと、収容部42の内周面42a とは、収容部42においてロータ41を回転可能に支持するための滑り軸受面を 構成している。従って、シャフト16の後端部16bは、ロータ41を介するこ とでシリンダブロック11に回転可能に支持されている。本実施形態においては シャフト16とロータ41とで圧縮機の駆動軸が構成されている。また、シャフ ト16が駆動軸本体をなしており、ロータ41の大径部41bが駆動軸のベアリ ング部をなしている。

[0027]

前記シリンダブロック11の後端面には、吸入室28内で後方側に延出する延出部11bが形成されている。延出部11b内には、収容部42と吸入室28とを連通するとともに、シャフト16の軸線Lを中心とした円筒内周面を有する挿通孔50が設けられている。挿通孔50の内径は収容部42の内径より大きい。

[0028]

前記ロータ41は円柱状の筒内空間44を有している。筒内空間44は、挿通孔50を介して吸入室28と連通されている。ロータ41の周壁には、内端が筒内空間44に常時連通される導入通路45が設けられている。導入通路45の外端は、ロータ41において大径部41bの外周面41c上で開口されている(開口45a)。

[0029]

そして、前記ロータ41の回転即ちシャフト16の回転に伴い、該ロータ41 の導入通路45の開口45aは、シリンダブロック11の吸入連通路43の開口43aに間欠的に連通する。

[0030]

即ち、前記シリンダボア11 a が吸入行程の状態にあるときには、導入通路45の開口45 a と吸入連通路43の開口43 a とが連通され、吸入室28の冷媒ガスは、挿通孔50、筒内空間44、導入通路45及び吸入連通路43を経由してシリンダボア11 a の圧縮室26に吸入される。一方、前記シリンダボア11 a が吐出行程の状態にあるときには、導入通路45の開口45 a と吸入連通路43の開口43 a との連通が遮断され、圧縮室26内の冷媒ガスは、吐出ポート32から吐出弁33を押し退けて吐出室29へ吐出される。

[0031]

つまり、前記ロータ41の大径部41bは、シャフト16と同期回転することでシリンダボア11aと吸入室28との間の冷媒ガス通路を開閉可能なロータリバルブの機能を有していると言える。

[0032]

(シャフト16及びロータ41のスライド移動規制構造)

前記シリンダブロック11の挿通孔50内には、アルミニウム系の金属材料からなる円筒状の調整部材51が圧入固定されている。調整部材51の中央部には、吸入室28と筒内空間44とを連通する透孔51aが貫通形成されている。調整部材51の前端面51bは、挿通孔50内でロータ41の後端面41dと対向する移動規制部をなしている。つまり、調整部材51の前端面51bは、ロータ41の後端面41dとの当接により、シャフト16及びロータ41の軸線L方向後方側へのスライド移動を規制する。

[0033]

前記圧縮機の運転時において、ピストン25に作用する冷媒ガスの圧縮荷重は、シュー27、斜板23、ヒンジ機構24、回転支持体21及びスラストベアリング17を介して、フロントハウジング12の内壁面12aによって受承される。従って、この圧縮荷重の作用による、ピストン25、斜板23、回転支持体21、及びシャフト16並びにロータ41等の一体物の軸線L方向前方側へのスライド移動は、回転支持体21及びスラストベアリング17を介して、フロントハウジング12の内壁面12aによって当接規制される。

[0034]

前記シャフト16及びロータ41の軸線L方向前方側へのスライド移動が規制された状態において、ロータ41の後端面41dと、調整部材51の前端面51bとの間には、所定量のクリアランスXが形成されている。このクリアランスXは、シャフト16及びロータ41の軸線L方向前後へのスライド移動可能量に相当する。

[0035]

前記クリアランス X は、例えば、圧縮機のハウジング 10 におけるシャフト 16 及びロータ 41 の回転を許容しつつ、シャフト 16 及びロータ 41 のスライド 移動に起因して発生するシャフト 16 と軸シール部材 19 との接触位置のずれを良好に抑えるべく設定される。なお、このクリアランス X は、例えば 0.1 mm 程度であり、図面においてはクリアランス X を誇張して描いてある。

[0036]

前記調整部材51は、前記クリアランスXを設定するように、挿通孔50内に

所定の量(距離)だけ圧入されている。つまり、調整部材51は、該調整部材5 1の後端面51cと、シリンダブロック11の延出部11bの端面11cとの間隔が所定量(間隔Y)になるように、挿通孔50に圧入されている。

[0037]

即ち、圧縮機の組立時において、調整部材51をシリンダブロック11の挿通 孔50において位置決めする際には、先ず、図2(a)に示すように、シリンダ ブロック11にリヤハウジング14を接合固定する前の状態で、調整部材51を 、挿通孔50に対して後方から圧入し、挿通孔50内に調整部材51を押し込む 。このとき、調整部材51の後端面51cは、延出部11bの端面11cから、 軸線L方向に間隔Yより浅い位置まで圧入し、調整部材51の圧入位置を仮決め する。

[0038]

次に、図2(b)に示す治具61を使用して、調整部材51を位置決めする。 治具61は、平坦面62から、円柱状の凸部63が突出している。凸部63の径 は、挿通孔50の径より小さく、透孔51aの径より大きくなっている。凸部6 3の平坦面62からの突出量は、間隔Yと同じに設定されている。

[0039]

この治具61の凸部63により、調整部材51を挿通孔50内で前記仮決め位置よりさらに前方側に押し込む。この凸部63による調整部材51の押し込みは、治具61の平坦面62が延出部11bの端面11cに当接する位置まで行われ、調整部材51の後端面51cと、延出部11bの端面11cとの間には、間隔Yが形成される。従って、シャフト16及びロータ41の軸線し方向前方側へのスライド移動が規制された状態において、ロータ41の後端面41dと、調整部材51の前端面51bとの間には、クリアランスXが形成される。

[0040]

(圧縮機の容量可変構造)

前記クランク室15と吐出室29とは、圧力供給通路49で接続されている。 圧力供給通路49上には、電磁弁からなる周知の容量制御弁52が配設されている。シャフト16内には通孔47が形成されており、該通孔47は、ロータ41 に設けられた孔48を介して筒内空間44に連通されている。孔48の途中には、絞り48aが形成されている。吸入室28は、調整部材51の透孔51a、筒内空間44、孔48、及び通孔47を介してクランク室15と連通されている。

[0041]

前記容量制御弁52の開度を調節することで、圧力供給通路49を介した吐出室29からクランク室15への高圧な吐出ガスの導入量と、通孔47、孔48、筒内空間44及び透孔51aを介したクランク室15から吸入室28へのガス導出量とのバランスが制御され、クランク室15の内圧が決定される。クランク室15の内圧変更に応じて、ピストン25を介してのクランク室15の内圧と圧縮室26の内圧との差が変更され、斜板23の傾角が変更される結果、ピストン25のストローク即ち圧縮機の吐出容量が調節される。

[0042]

例えば、前記容量制御弁52が開度を大きくすると、クランク室15の内圧が上昇する。クランク室15の内圧が上昇すると、斜板23はその中央部がシリンダブロック11に近づく方向にスライド移動して傾角が小さくなる。従って、ピストン25のストロークが小さくなって、圧縮機の吐出容量が低下される。逆に、容量制御弁52が開度を小さくすると、クランク室15の内圧が低下する。クランク室15の内圧が低下すると、斜板23はその中央部がシリンダブロック11から遠ざかる方向にスライド移動して傾角が大きくなる。従って、ピストン25のストロークが大きくなって、圧縮機の吐出容量が増大する。

[0043]

そして、本実施形態において前記ロータ41の大径部41bの外径は、シャフト16の外径より大きくなっている。従って、ロータ41の大径部41bと、該大径部41bに隣接するシャフト16の後端部16bとの間には、斜板23の後面に対向する壁面64aを有する段差部64が形成されている。このように、駆動軸を構成するシャフト16とロータ41の大径部41bとの接続部分に段差(段差部64)を設けることは、該段差部64が駆動軸(シャフト16及びロータ41)に一体形成されていると言える。

[0044]

前記段差部64の壁面64aと斜板23の後面中央部との間には、付勢バネとしてのコイルスプリングよりなるリターンスプリング65が、シャフト16に外挿された状態で介在されている。つまり、段差部64の壁面64aは、リターンスプリング65の固定端側(駆動軸側)を支持するバネ座として利用されている

[0045]

前記斜板23の中央部は、リターンスプリング65の付勢力によって、シリンダブロック11から遠ざかる方向即ち傾角増大方向に付勢されている。従って、例えば、容量制御弁52の全開により最小傾角状態にある斜板23は、この状態から容量制御弁52の弁開度が小さくされてクランク室15の内圧が低下傾向となると、リターンスプリング65の付勢力によるアシストを受けて速やかに傾角を増大させる。

[0046]

なお、前記段差部64の段差の高さ、つまりシャフト16における後端部16 bの外周面の半径と、大径部41bの外周面41cの半径との差は、壁面64a によるリターンスプリング65の支持を安定とするために、リターンスプリング 65の鋼線の径以上に設定されている。

[0047]

上記構成の本実施形態においては、次のような効果を奏する。

(1)駆動軸(シャフト16及びロータ41)上には、壁面64aがリターンスプリング65のバネ座となる段差部64が一体形成されている。従って、特許文献1のサークリップを廃止できる。サークリップの廃止により、圧縮機の部品点数及び加工工数を削減できる。

[0048]

(2) 段差部64は、シャフト16の後端部16bと、該後端部16bより大径なロータ41の大径部41bとの径差によって構成されている。大径なロータ41(大径部41b)は、その外周面の面圧を低くすることができる。また、大径なロータ41(大径部41b)は、その周速を高めることができる。よって、ロータ41は、例えば、圧縮機が高負荷でかつ低回転速度の状態においても、大

径部41bの外周面41cと収容部42の内周面42aとの間の油膜切れを防止することができる(一般に、滑り軸受は、高負荷でかつ低回転速度時に油膜切れが生じ易いとされている)。

[0049]

つまり、大径部41b及び収容部42を大径とすることで両者による滑り軸受の耐久性を向上させるとともに、該耐久性向上の副産物として径差が生じた大径部41bと後端部16bとの間を、段差部64として有効利用している。

[0050]

(3) 駆動軸を構成するシャフト16とロータ41とは別体とされている。従って、例えば、ロータ41の形状寸法や材質が、シャフト16の加工上や機能上の都合により限定されることを防止でき、ロータ41は滑り軸受としての機能を優先した形状寸法や材質の選択が可能となる。

$[0\ 0\ 5\ 1]$

(4) ロータ41は、ベアリングとしての機能とロータリバルブとしての機能とを有している。機能(ベアリング機能及びロータリバルブ機能)の集約は、ピストン式圧縮機の部品点数の低減につながる。

[0052]

○第2実施形態

図3においては第2実施形態を示す。本実施形態においては上記第1実施形態からリターンスプリング65が削除されている。また、ロータ41の大径部41 bが斜板23側に長くされて、段差部64が上記実施形態より前方側に配置されている。そして、段差部64の壁面64aに斜板23が当接されることで、該斜板23の最小傾角が規定される。つまり、段差部64の壁面64aは、最小傾角規定部をなしている。

[0053]

本実施形態においても上記第1実施形態と同様な効果を奏する。

なお、本発明の趣旨から逸脱しない範囲で例えば以下の態様でも実施できる。

○上記各実施形態においてロータ41の大径部41bは、シャフト16の後端部16bよりも大径とされており、大径部41bと後端部16bとの間に生じる

段差により段差部64を形成していた。これを変更し、図4に示すように、ロータ41の大径部41bを、シャフト16の後端部16bと同径とし、駆動軸の段差部64は、大径部41bの外周面41cにおいてクランク室15に露出する部分から一体に突出形成した鍔部によって形成すること。

[0054]

○上記各実施形態において斜板23は、挿通孔23aを介してシャフト16に 直接支持されていた。これを変更し、シャフト16上にスリーブをスライド移動 可能に遊嵌し、該スリーブの枢軸に斜板23を傾動可能に支持させる。

[0055]

従って、第1実施形態の変更例の場合、スリーブと段差部64の壁面64aとの間にリターンスプリング65が介在されることとなる。リターンスプリング65は、スリーブをシリンダブロック11から遠ざかる方向に付勢し、結果として斜板23は傾角増大方向に付勢される。また、第2実施形態の変更例の場合、スリーブが段差部64の壁面64aに当接することで、斜板23の最小傾角が規定されることとなる。

[0056]

○上記各実施形態においてはロータリバルブを用いた吸入弁機構35を採用したが、これを変更し、リードバルブタイプの吸入弁機構を弁・ポート形成体13に設けた態様において本発明を具体化すること。つまり、ロータ41からロータリバルブの機能を排除し、該ロータ41をベアリング部のみとして用いること。

[0057]

○上記各実施形態においてシャフト16とロータ41とは別部材となっている。これを変更し、シャフト16とロータ41とを同一部材にて形成すること。

上記各実施形態から把握できる技術的思想について記載する。

. (0058)

(1)シリンダブロックに形成されたシリンダボアには片頭型のピストンが収容され、ハウジングに回転可能に支持された駆動軸には回転支持体が一体回転可能に設けられ、前記駆動軸にはカムプレートがスライド移動可能でかつ傾動可能に支持され、前記回転支持体と前記カムプレートとの間にはヒンジ機構が介在さ

れ、前記駆動軸の回転運動が前記回転支持体、前記ヒンジ機構及び前記カムプレートを介して前記ピストンの往復運動に変換されるとともに、前記カムプレートが前記ヒンジ機構の案内によって前記駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量を変更可能であって、前記駆動軸上において前記カムプレートとシリンダブロックとの間の位置にはバネ座が設けられ、該バネ座と前記カムプレートとの間には前記カムプレートを傾角増大方向に付勢する付勢バネが介在された容量可変型圧縮機において、

前記駆動軸は、駆動軸本体と該駆動軸本体のシリンダブロック側の端部に連設された円柱状のベアリング部とを備えており、前記シリンダブロックには前記ベアリング部の外周面とで滑り軸受面を構成する内周面を有する収容部が形成され、前記駆動軸はベアリング部及び収容部を介することでハウジングに回転可能に支持されており、前記ベアリング部は駆動軸本体の端部より大径であって、前記ベアリング部と前記駆動軸本体の端部との径差によって構成された段差部の壁面が前記バネ座をなしている容量可変型圧縮機。

[0059]

(2) シリンダブロックに形成されたシリンダボアには片頭型のピストンが収容され、ハウジングに回転可能に支持された駆動軸には回転支持体が一体回転可能に設けられ、前記駆動軸にはカムプレートがスライド移動可能でかつ傾動可能に支持され、前記回転支持体と前記カムプレートとの間にはヒンジ機構が介在され、前記駆動軸の回転運動が前記回転支持体、前記ヒンジ機構及び前記カムプレートを介して前記ピストンの往復運動に変換されるとともに、前記カムプレートが前記ヒンジ機構の案内によって前記駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量を変更可能であって、前記駆動軸上において前記カムプレートとシリンダブロックとの間の位置には、前記カムプレートの最小傾角を当接規定する最小傾角規定部が設けられた容量可変型圧縮機において、

前記駆動軸は、駆動軸本体と該駆動軸本体のシリンダブロック側の端部に連設された円柱状のベアリング部とを備えており、前記シリンダブロックには前記ベアリング部の外周面とで滑り軸受面を構成する内周面を有する収容部が形成され、前記駆動軸はベアリング部及び収容部を介することでハウジングに回転可能に

支持されており、前記ベアリング部は駆動軸本体の端部より大径であって、前記 ベアリング部と前記駆動軸本体の端部との径差によって構成された段差部の壁面 が前記最小傾角規定部をなしている容量可変型圧縮機。

[0060]

【発明の効果】

上記構成の本発明によれば、容量可変型圧縮機の部品点数及び加工工数を削減できる。

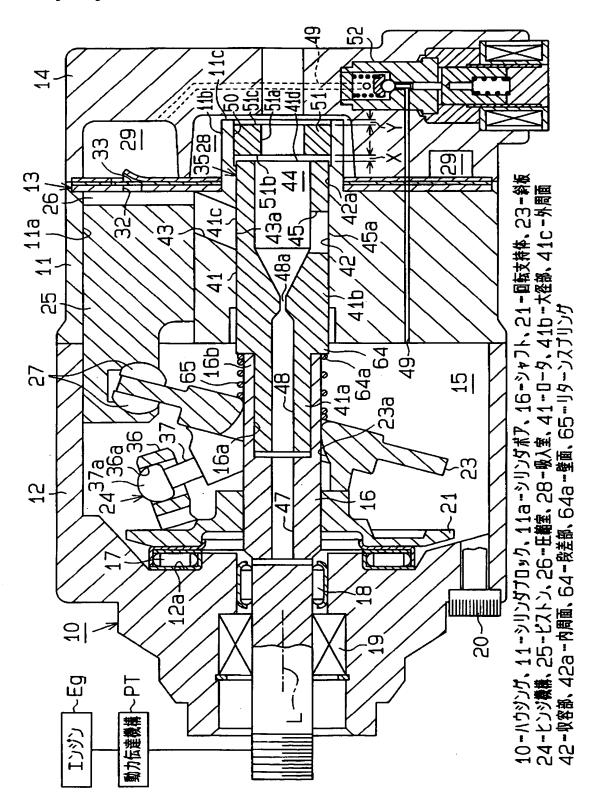
【図面の簡単な説明】

- 【図1】 第1実施形態のピストン式容量可変型圧縮機を示す縦断面図。
- 【図2】 (a), (b) は調整部材の位置決め手順を示す部分拡大図。
- 【図3】 第2実施形態の要部断面図。
- 【図4】 別例の段差部付近の要部断面図。

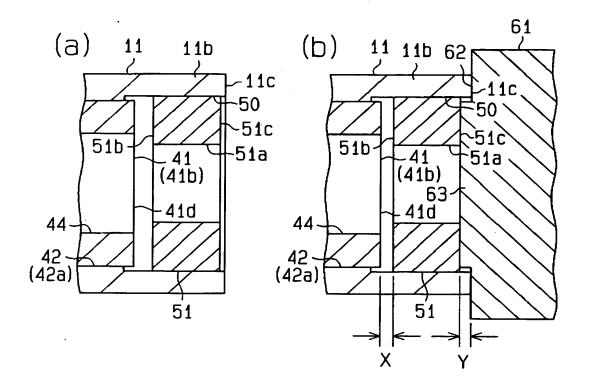
【符号の説明】

10…ハウジング、11…シリンダブロック、11a…シリンダボア、16… 駆動軸本体としてのシャフト、21…回転支持体、23…カムプレートとしての斜板、24…ヒンジ機構、25…ピストン、26…圧縮室、28…吸入圧力領域としての吸入室、41…ロータ、41b…ベアリング部としての大径部、41c…ベアリング部の外周面、42…収容部、42a…収容部の内周面、64…段差部、64a…段差部の壁面、65…付勢バネとしてのリターンスプリング。

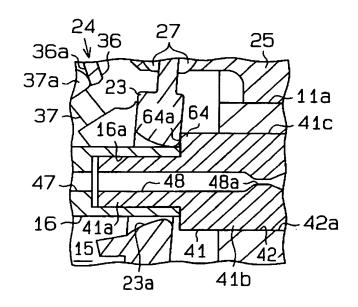
【書類名】 図面 【図1】



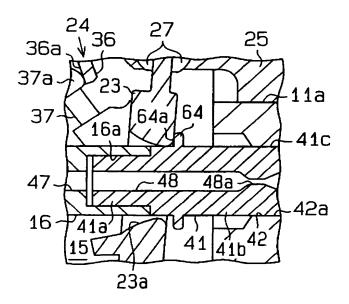
[図2]



【図3】



【図4】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 容量可変型圧縮機の部品点数及び加工工数を削減すること。

【解決手段】 ハウジング10には、シャフト16及びロータ41からなる駆動軸が回転可能に支持されている。駆動軸には斜板23がスライド移動可能でかつ傾動可能に支持されている。斜板23には片頭型のピストン25が作動連結されており、駆動軸の回転が斜板23を介してピストン25の往復運動に変換される。斜板23が駆動軸上を傾動しつつスライド移動されることで吐出容量が変更される。駆動軸上において斜板23とシリンダブロック11との間の位置には、斜板23側が小径となる段差部64が一体形成されている。段差部64の壁面64aはバネ座として用いられている。バネ座と斜板23との間には、斜板23を傾角増大方向に付勢するリターンスプリング65が介在されている。

【選択図】 図1

特願2003-056112

出願人履歴情報

識別番号

[000003218]

1. 変更年月日

2001年 8月 1日

[変更理由]

名称変更

住 所.

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地

氏 名 株式会社豊田自動織機